WO0150038

Publication Title:

TRANSMISSION, ESPECIALLY FOR WIND POWER INSTALLATIONS

Abstract:

Abstract of WO0150038

The invention relates to a transmission, especially for wind power installations. The inventive transmission comprises a planetary stage (4) on the drive side that is mounted upstream of at least one gear stage. Said planetary stage (4) consists of at least two torque-split planetary gears (5a, 5b) that are mounted in parallel. The invention is further characterized in that a differential gear (9) is mounted downstream of said torque-split planetary gears (5a, 5b) so as to compensate for an unequal load distribution between the individual planetary gears (5a, 5b) caused by the mounting in parallel.

Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide aa6

Courtesy of http://v3.espacenet.com

(12) NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCT) VERÖFFENTLICHTE INTERNATIONALE ANMELDUNG

(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum Internationales Büro



(43) Internationales Veröffentlichungsdatum 12. Juli 2001 (12.07.2001)

PCT

(10) Internationale Veröffentlichungsnummer WO 01/50038 A1

- (51) Internationale Patentklassifikation7:
- F16H 37/10
- (21) Internationales Aktenzeichen:
- PCT/DE00/03966
- (22) Internationales Anmeldedatum:
 - 10. November 2000 (10.11.2000)
- (25) Einreichungssprache:

Deutsch

(26) Veröffentlichungssprache:

Deutsch

(30) Angaben zur Priorität:

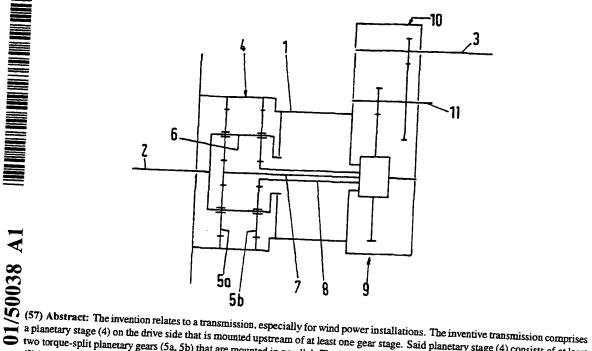
23. Dezember 1999 (23.12.1999) DE 199 63 597.8

(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme von US): LOHMANN + STOLTERFOHT GMBH [DE/DE]; Mannesmannstr. 19, 58455 Witten (DE).

- (72) Erfinder; und
- (75) Erfinder/Anmelder (nur für US): BAUER, Gerhard [DE/DE]; Gederbachweg 51, 58453 Witten (DE). BERGER, Günter [DE/DE]; Strassburger Allee 1a, 44577 Castrop-Frohlinde (DE).
- (74) Anwalt: MAIWALD PATENTANWALTS-GMBH; Elisenhof, Elisenstrasse 3, 80335 München (DE).
- (81) Bestimmungsstaaten (national): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, BZ, CA, CH, CN, CR, CU, CZ, DK, DM, DZ, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NO, NZ, PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG, SI, SK, SL, TJ, TM, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VN, YU, ZA, ZW.

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

- (54) Title: TRANSMISSION, ESPECIALLY FOR WIND POWER INSTALLATIONS
- (54) Bezeichnung: GETRIEBE, INSBESONDERE FÜR WINDKRAFTANLAGEN



a planetary stage (4) on the drive side that is mounted upstream of at least one gear stage. Said planetary stage (4) consists of at least two torque-split planetary gears (5a, 5b) that are mounted in parallel. The invention is further characterized in that a differential gear (9) is mounted downstream of said torque-split planetary gears (5a, 5b) so as to compensate for an unequal load distribution between the individual planetary gears (5a, 5b) caused by the mounting in parallel.

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

(84) Bestimmungsstaaten (regional): ARIPO-Patent (GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZW), eurasisches Patent (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches Patent (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE, TR), OAPI-Patent (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Veröffentlicht:

Mit internationalem Recherchenbericht.

Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes, und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

⁽⁵⁷⁾ Zusammenfassung: Die Erfindung betrifft ein Getriebe, insbesondere für Windkraftanlagen, bestehend aus einer antriebsseitigen Planetenstufe (4) der mindestens eine Getriebestufe nachgeschalten ist, wobei die Planetenstufe (4) aus mindestens zwei parallelgeschaltenen leistungsverzweigenden Planetengetrieben (5a, 5b) besteht dadurch gekennzeichnet, daß den leistungsverzweigenden Planetengetrieben (5a, 5b) eine Differentialgetriebestufe (9) nachgeschaltet ist, um eine durch die Parallelschaltung auftretende ungleiche Lastaufteilung zwischen den einzelnen Planetengetrieben (5a, 5b) auszugleichen.

WO 01/50038 PCT/DE00/03966

1

Getriebe, insbesondere für Windkraftanlagen

5

10

15

Beschreibung

Die Erfindung betrifft ein Getriebe, insbesondere für Windkraftanlagen, gemäß dem Oberbegriff des Anspruchs 1.

Bei einer Windkraftanlage ist gewöhnlich im Kraftfluß zwischen einem die Windenergie in eine Drehbewegung umsetzenden Rotor und einem die Drehbewegung in elektrische Energie umwandelnden Generator ein Getriebe mit einer Übersetzung ins Schnelle angeordnet. Da die Baugruppen der Windenergieanlage meist innerhalb einer Kapsel an der Spitze eines Turmes angeordnet werden, sind möglichst kleinbauende Getriebe mit geringer Masse wünschenswert. Diese Forderung steht im Zielkonflikt mit dem Trend nach immer größeren Windkraftanlagen höherer Leistung, der unter anderem auch leistungsfähigere, sprich schwererer Getriebe bedarf.

20

25

30

Ein kleinbauendes Getriebe mit demzufolge recht geringem Gewicht ist aus der WO 96/11338 bekannt. Der gewichtssparende Kleinbau wird hier über eine Reihenschaltung zweier Planetengetriebestufen realisiert. Der Planetenträger des ersten antriebsseitigen Planetengetriebes ist unter Bildung der Antriebswelle für das Getriebe mit dem Rotor verbunden. Das Hohlrad des ersten Planetengetriebes ist gehäusefest angeordnet und das abtriebsseitige Sonnenrad ist mit einem eingangsseitigen Planetenträger des zweiten Planetengetriebes verbunden, dessen Hohlrad ebenfalls gehäusefest angeordnet ist und dessen Sonnenrad den Abtrieb des gesamten Getriebes bildet. Diese Reihenschaltung zweier Planetengetriebestufen weist jedoch den Nachteil auf, dass für größer dimensionierte Windkraftanlagen - insbesondere über 2 Megawatt - die Außenabmaße des Getriebes selbst bei Verwendung einer Planetengetriebeanordnung zu groß werden. Damit einhergehend gelangt auch die Masse zu einer kritischen Größe.

35

Eine alternative Art von allgemein bekannten Getrieben der hier interessierenden Art besteht aus einer antriebsseitigen - mit dem Rotor in Verbindung stehenden - Planetengetriebestufe, welcher im Unterschied zum vorstehenden Stand der Technik mindestens eine Getriebestufe in Stirnradausführung anstelle einer zweiten Planetengetriebestufe nachgeschaltet ist, um eine weitere Übersetzung der Drehzahl des Rotors in eine schnelle Drehzahl für den Generator zu realisieren. Da bei dieser Bauform wegen der

Moment-Drehzahl-Verhältnisse ebenfalls die antriebsseitige Planetengetriebestufe die geometrischen Abmaße des gesamten Getriebes bestimmt, bestehen auch hier die Probleme hinsichtlich der Abmaße und einer damit in Zusammenhang stehenden großen Masse.

5

10

15

20

30

35

Um das vorstehend aufgezeigte Problem zu bewältigen ist bereits versucht worden, durch eine Leistungsverzweigung in der antriebsseitigen Getriebestufe die äußeren Abmaße des Getriebes - insbesondere den Durchmesser - und damit einhergehend die Masse insgesamt zu reduzieren. Zur Leistungsverzweigung besteht die antriebsseitige Planetenstufe aus mindestens zwei parallelgeschalteten kleineren Planetengetrieben. Um zwischen beiden Planetengetrieben einen verzweigungsbedingten Drehmomentenausgleich herbeizuführen, d. h. um eine definierte Leistungsaufteilung zwischen beiden Planetengetrieben zu erzielen, ist versucht worden, relative Drehbewegungen der abtriebsseitigen Getriebebestandteile der Planetenstufe durch eine Schrägverzahnung der in Eingriff stehenden Zahnräder auszugleichen. Der Ausgleich erfolgt über eine entgegengerichtete Schrägverzahnung von parallel geschalteten Zahnrädern des ersten und zweiten Planetengetriebes der antriebsseitigen Planetenstufe. In der Praxis hat sich gezeigt, daß hierdurch gleichwohl störende Relativbewegungen der Planetenräder bewirkt werden, wobei eine große Anzahl von Eingriffpunkten der an der Kraftübertragung beteiligten Zahnräder der Planentengetriebe zu den ständigen axialen Relativbewegungen führt. Ursache hierfür sind in erster Linie Fertigungstoleranzen der Zahnräder. In Ergebnis dessen kann ein Drehmomentenausgleich in der leistungsverzweigten Planetenstufe nicht befriedigend herbeigeführt werden.

Es ist daher die Aufgabe der vorliegenden Erfindung, ein gattungsgemäßes leistungsverzweigendes Getriebe dahingehend weiterzubilden, daß bei Kleinbau und geringer Masse auch ein korrekter Drehmomentenausgleich gewährleistet ist.

Die Erfindung wird ausgehend von einem Getriebe gemäß dem Oberbegriff des Anspruches 1 in Verbindung mit dessen kennzeichnenden Merkmalen gelöst. Die nachfolgenden abhängigen Ansprüche geben vorteilhafte Ausbildungsformen der Erfindung wieder.

Die Erfindung schließt die technische Lehre ein, daß den leistungsverzweigenden Planetengetrieben einer antriebsseitigen Planetenstufe eine Differentialgetriebestufe nachgeschaltet ist, um eine durch die Parallelschaltung auftretende ungleiche Lastaufteilung zwischen den einzelnen Planetengetrieben auszugleichen.

Vorzugsweise besteht die Planetenstufe aus genau zwei parallelgeschalteten und hintereinanderliegend angeordneten Planetengetrieben. Diese Anordnung gewährleistet einen effektiven Kraftflußverlauf bei einer überschaubaren Anzahl von Getriebeelementen

5

10

Der Vorteil dieser Anordnung der Differentialgetriebestufe nach der antriebsseitigen Planetenstufe ermöglicht es, fertigungstoleranzbedingte Relativbewegungen von Getriebeelementen miteinander exakt auszugleichen. Die Differentialgetriebestufe kompensiert ein Drehmomentenungleichgewicht der vorzugsweise zwei abtriebsseitigen Wellen der Planetenstufe, um insoweit eine gleichmäßige Leistungsverzweigung zu erzielen. Somit kann bei kleinem Bauvolumen, das durch die parallelgeschalteten leistungsverzweigenden Planetengetriebe der antriebsseitigen Planetenstufe realisiert wird, auch ein Betrieb unter definierter Leistungsverzweigung erfolgen.

Eine die Erfindung verbessernde Maßnahme besteht darin, daß eine Sonnenwelle des 15 ersten Planetengetriebes mit einer Sonnenwelle des zweiten Planetengetriebes eine koaxiale Hohlwellenanordnung bildet. Somit ist es möglich, auch die beiden Planetengetriebe der antriebsseitigen Planetenstufe koaxial anzuordnen und ihren Abtrieb ebenfalls koaxial und platzsparend über die jeweiligen Sonnenräder zu bewerkstelligen.

20

25

30

35

sowie der Ersatzteilhaltung günstig.

Die Abtriebswelle des Getriebes kann vorzugsweise über eine Stirnradgetriebestufe achsversetzt zur Antriebswelle angeordnet sein, um durch eine hohle Ausgestaltung der Antriebswelle Mittel zur Ansteuerung des Rotors zu führen.

Bei einer ersten bevorzugten Ausführungsform der Erfindung ist die Differentialgetriebestufe als sogenanntes "passives Differential" in Form eines Ausgleichsplanetengetriebes ausgebildet. Das Ausgleichsplanetengetriebe führt eine gleichmäßige Leistungsverzweigung auf die beiden angeschlossenen Sonnenwellen der aus gleichdimensionierten Planetengetrieben bestehenden symmetrisch aufgebauten Planetenstufe durch. Dabei steht die eine Sonnenwelle mit dem Sonnenrad und die andere Sonnenwelle mit dem Hohlrad der Differentialgetriebestufe in Wirkverbindung. Der Planetenträger bildet den Abtrieb. Hierbei kann die passive Differentialgetriebestufe entweder koaxial zu den Sonnenwellen oder über eine zwischengeschaltete Stirnradstufe achsversetzt zu den Sonnenwellen angeordnet sein. Das passive Differential in Form eines Ausgleichsplanetengetriebes dient ausschließlich dem Drehmomentenausgleich zwischen beiden Planetengetrieben der antriebsseitigen Planetenstufe. Da die beiden Planetengetriebe insoweit identisch aufgebaut sind, ist diese Ausführungsform hinsichtlich der Herstellung

10

15

20

25

30

Bei einer zweiten bevorzugten Ausführungsform ist die Differentialgetriebestufe als sogenanntes "aktives Differential" in Form eines Ausgleichsplanetengetriebes ausgebildet. Das aktive Differential bewirkt einerseits eine gleichmäßige Leistungsverzweigung der beiden angeschlossenen Sonnenwellen der aus gleichdimensionierten Planetengetrieben bestehenden Planetenstufe; zum anderen wird die Differentialgetriebestufe durch eine asymmetrische Verschaltung der Planetengetriebe der Planetenstufe - wie nachfolgend eingehender erläutert - an der Gesamtübersetzung des Getriebes beteiligt. Weil das aktive Differential neben dem Drehmomentenausgleich ebenfalls an der Übersetzung des Getriebes beteiligt ist, ist eine im Vergleich zur ersten Ausführungsform kleinere Dimensionierung der ersten Planetenstufe möglich, um dasselbe Übersetzungsverhältnis im Getriebe zu realisieren. Ein weiterer Vorteil einer Funktionsintegration von Differential und Übersetzungsstufe ist es, dass weniger Getriebeelemente benötigt werden, so dass sich die Masse des Getriebes insgesamt verringert. Dieser Vorteil wird im Wesentlichen durch die asymmetrische Verschaltung der antriebsseitigen Planetenstufe erzielt.

Eine dritte Ausführungsform der Erfindung sieht vor, dass die Differentialgetriebestufe als passives Differential in Form einer axialweich gelagerten und entgegengesetzt schrägverzahnten Ausgleichsstirnradpaarung ausgebildet ist. Die Ausgleichsstirnradpaarung führt anstelle des Ausgleichsplanetengetriebes gemäß den beiden vorstehenden Ausführungsformen eine gleichmäßige Leistungsverzweigung über die beiden angeschlossenen Sonnenwellen der aus gleichdimensionierten Planetengetrieben bestehenden symmetrisch aufgebauten Planetenstufe herbei. Dabei steht die eine Sonnenwelle mit dem einen Ausgleichsstirnrad der Stirnradpaarung und die andere Sonnenwelle mit dem anderen Ausgleichstirnrad – mit entgegengesetzter Schrägverzahnung – in Wirkverbindung. Die flexible axiale Lagerung der Ausgleichsstirnradpaarung kann vorzugsweise über eine koaxial zwischen der Ausgleichsstirnradpaarung und einem abtriebsseitigen und ebenfalls koaxialen Stirnrad angeordneten axialweichen Kupplung erfolgen. Die axialweiche Eigenschaft der Kupplung wird vorzugsweise über einen Elastomerkörper als Kupplungselement erzielt.

Weitere die Erfindung verbessernde Maßnahmen sind in den abhängigen Ansprüchen angegeben oder werden nachfolgend gemeinsam mit der Beschreibung der drei bevorzugten Ausführungsbeispiele der Erfindung anhand der Figuren näher dargestellt.

Es zeigt:

25

30

35

- Fig. 1 eine sinnbildliche Darstellung eines Getriebes mit passivem Differential in Form eines Ausgleichsplanetengetriebes in koaxialer Anordnung zur antriebsseitigen Planetenstufe als erste Ausführungsform, 5 Fig. 2 eine sinnbildliche Darstellung eines Getriebes nach Figur 1, jedoch in achsversetzter Anordnung zur antriebsseitigen Planetenstufe, Fig. 3 10 eine Darstellung des Kraftflusses durch das Getriebe nach Figur 1 oder Figur 2 anhand der Wolfschen Symbolik, Fig. 4 eine sinnbildliche Darstellung eines Getriebes mit aktivem Differential in Form eines Ausgleichsplanetengetriebes als zweite Ausführungsform, 15 eine Darstellung des Kraftflusses durch das Getriebe nach Figur 4 anhand Fig. 5 der Wolfschen Symbolik, eine sinnbildliche Darstellung eines Getriebes mit aktivem Differential in Fig. 6 Form einer Ausgleichsstimradpaarung in Kombination mit einer 20 axialweichen Kupplung als dritte Ausführungsform.
 - Fig. 7 eine Untervariante zu dem Ausführungsbeispiel nach Fig. 6

Das Getriebe gemäß Figur 1 weist eine in einem Gehäuse 1 drehend gelagerte Antriebswelle 2 auf, an der ein hier nicht dargestellter Rotor einer Windkraftanlage angebracht ist. Eine ebenfalls drehend im Gehäuse 1 gelagerte Abtriebswelle 3 stellt die Verbindung zu einem ebenfalls nicht weiter gezeigten Generator zur Erzeugung elektrischer Energie her. Die Antriebswelle 2 geht zu einer antriebsseitigen Planetenstufe 4. Die Planetenstufe 4 besteht aus zwei parallelgeschalteten Planetengetrieben 5a, 5b, die eine Leistungsverzweigung bewirken. Zu diesem Zweck besitzen beide Planetengetriebe 5a und 5b einen gemeinsamen Planetenträger 6, der mit der Antriebswelle 2 in Verbindung steht. Die beiden Planetengetriebe 5a und 5b sind identisch aufgebaut. Ihr Abtrieb wird durch eine Hohlwellenanordnung derart gebildet, dass eine Sonnenwelle 7 des ersten Planetengetriebes 5a innerhalb einer hohlen Sonnenwelle 8 des zweiten Planetengetriebes 5b verläuft. Beide Sonnenwellen 7 und 8 gehen eingangsseitig einer Differentialgetriebestufe 9 zu. Die Differentialgetriebestufe 9 ist in Form eines Planetenstufe 4. Im Sinne

10

15

20

25

30

eines passiven Differentials wird dabei eine durch Fertigungstoleranzen bedingte Ungleichheit in der Leistungsverzweigung beider angeschlossener Sonnenwellen 7 und 8 ausgeglichen. Die symmetrische, d. h. aus identischen Getriebeelementen aufgebauten Planetengetriebe 5a und 5b können insoweit lastausgeglichen, d. h. mit optimaler Aufteilung des Leistungsflusses betrieben werden. Die eine Sonnenwelle 7 ist mit dem Sonnenrad und die andere Sonnenwelle 8 mit dem Hohlrad der Differentialgetriebestufe 9 verbunden, deren Planetenträger den Abtrieb bildet. Der Differentialgetriebestufe, die lediglich die Drehmomentenungleichheit für die Planetenstufe 4 ausgleicht, nimmt nicht an der Gesamtübersetzung des Getriebes teil. Zur weiteren Übersetzung ins Schnelle ist der Differentialgetriebestufe 9 eine weitere Stimradgetriebestufe 10 nachgeschaltet, die gleichsam eine achsversetzte Anordnung der Antriebswelle 3 zur Antriebswelle 2 gewährleistet.

In Figur 2 ist gemäß einer Untervariante die Differentialgetriebestufe 9 über eine zwischengeschaltete Stirnradstufe 12 achsversetzt zu den Sonnenwellen 7 und 8 angeordnet. Die zwischengeschaltete Stirnradstufe 12 besteht aus zwei nebeneinanderliegenden Stirnrädern 13a und 13b. Das Stirnrad 13a ist dabei mit der hohlen Sonnenwelle 8 und das Stirnrad 13b mit der anderen Sonnenwelle 7 verbunden. Beide Stirnräder 13a und 13b sind gleich dimensioniert und koaxial beabstandet zueinander angeordnet und stehen mit korrespondierenden Stirnrädern 14a und 14b, die auf einer gemeinsamen Zwischenwelle 15 angeordnet sind, im Eingriff. Zwischen den beiden Stirnrädern 14a und 14b ist die Differentialgetriebestufe 9 koaxial angeordnet. Dabei ist die eine Sonnenwelle 7 über die Paarung der Stirnräder 13a und 14a mit dem Sonnenrad der Differentialgetriebe-stufe 9 verbunden; die andere Sonnenwelle 8 ist über die Paarung der Stirnräder 13b und 14b mit dem Hohlrad der Differentialgetriebestufe 9 verbunden.

Die Figur 3 bedient sich zur Darstellung des Leistungsflusses innerhalb des Getriebes der Wolfschen Symbolik. Die Kreissymbole stellen bezogen auf das vorstehend beschriebene Ausführungsbeispiel die beteiligten Planetengetriebe wie folgt dar:

ein Strich - Planetengetriebe 5a zwei Stiche - Planetengetriebe 5b drei Stiche - Differentialgetriebestufe 9 WO 01/50038 PCT/DE00/03966

7

Die Bezeichnungen innerhalb der Kreissymbole sind folgenden Anschlüssen eines Planetengetriebes zuzuordnen:

- 1 Sonnenrad
- 2 Hohlrad

10

15

20

25

30

35

s - Planetenträger

Aus dieser Symbolik geht die Funktionsweise des vorstehend beschriebenen Getriebes der ersten Ausführungsform hervor. Die antriebsseitige Leistung wird durch die parallel geschalteten Planetengetriebe 5a und 5b, welche insoweit die gleiche Drehzahl ausführen, hälftig verzweigt. Die nachgeschaltete Differentialgetriebestufe führt die verzweigte Leistung wieder zusammen, wobei innerhalb der parallelgeschalteten Planetengetriebe 5a und 5b eine Übersetzung von i / 5 ins Schnelle erfolgt ist. Diese Leistungsverzweigung gestattet es, die Planetengetriebe 5a und 5b mit geringerem Durchmesser zu dimensionieren, was auch die Masse des Getriebes insgesamt verringert.

Der Halbschnitt von Figur 4 stellt gemäß der zweiten Ausführungsform der Erfindung ein Getriebe mit einem aktiven Differential, das ebenfalls in Form eines Planetengetriebes ausgebildet ist, dar. Die hierfür vorgesehene Differentialgetriebestufe 9 ist zwei gleichdimensionierten, d. h. eine in etwa hälftige Leistungsverzweigung vornehmenden Planetengetrieben 5a und 5b nachgeschaltet. Die beiden Planetengetriebe 5a und 5b, welche die mit der Antriebswelle 2 verbundene eingangsseitige Planetenstufe 4 bilden, sind jedoch im Unterschied zu dem vorstehend beschriebenen Ausführungsbeispiel asymmetrisch verschaltet. Damit gleicht die Differentialgetriebestufe 9 nicht allein die Drehmomentungleichheit der beiden angeschlossenen Sonnenwellen 7 und 8 aus, sondern nimmt - bedingt durch die asymmetrische Verschaltung der Planetenstufe 4 auch an der Gesamtübesetzung des Getriebes teil. Hierfür ist der Planetenträger 6 nicht beiden Planetengetrieben 5a und 5b gemeinsam. Die asymmetrische Verschaltung der Planetenstufe 4 mit der Differentialgetriebestufe 9 erfolgt im Einzelnen derart, dass bei dem Planetengetriebe 5b antriebsseitig das Hohlrad 17 bei gehäusefestem Planetenträger 18 und abtriebsseitigen Sonnenrad 19 angeordnet ist. Bei dem anderen Planetengetriebe 5a ist antriebsseitig der Planetenträger 20 bei gehäusefestem Hohlrad 21 und ebenfalls abtriebsseitigem Sonnenrad 22 angeordnet. Dabei steht das eine Sonnenrad 19 mit dem Hohlrad 23 der Differentialgetriebestufe 9 in Verbindung. Zur Transmission dient die hohle Sonnenwelle 8. Das andere Sonnenrad 22 der Planetenstufe 4 steht über die Sonnenwelle 7 mit dem Planetenträger 24 der Differentialgetriebestufe 9 in Verbindung. Schließlich wird abtriebsseitig über das Sonnenrad 16 der Differentialgetriebestufe 9 und

der abtriebsseitigen Stirnradgetriebestufe 10 die übersetzte Leistung an die Abtriebswelle 3 gebracht.

Das vorstehend beschriebene Getriebe mit aktivem Differential besitzt gemäß Figur 5 ebenfalls die Funktionsweise einer Leistungsverzweigung durch die parallel geschalteten Planetengetriebe 5a und 5b der Planetenstufe 4. Wegen der vorstehend beschriebenen asymmetrischen Verschaltung der Planetengetriebe 5a und 5b entstehen hier entgegengesetzte ausgangsseitige Drehrichtungen. Die Drehzahlen sind im Vergleich zur Abtriebsdrehzahl ebenfalls unterschiedlich. Die Differentialgetriebestufe 9 nimmt jedoch durch diese Verschaltung an der Gesamtübersetzung des Getriebes teil. Insgesamt ist beispielsweise ein Übersetzungsverhältnis von 1:70 bei einer kleinen Anzahl von Getriebestufen, also wenigen Zahnrädern möglich, woraus wiederum eine geringere Masse resultiert.

Das dritte Ausführungsbeispiel nach Figur 6 lehnt sich in seiner Konstruktion im Wesentlichen an das erste Ausführungsbeispiel an. Im Unterschied hierzu ist jedoch die Differentialgetriebestufe 9 als schrägverzahnte Ausgleichsstirmradpaarung 25 ausgebildet. Da die Ausgleichsstirmradpaarung 25 an der Gesamtübersetzung des Getriebes als Getriebestufe teil hat, ist diese Differentialgetriebestufe 9 als aktives Differential zu bezeichnen. Die Differentialgetriebefunktion führt die Ausgleichsstirmradpaarung 25 durch eine entgegengesetzte Schrägverzahnung der beiden Stirnräder der Ausgleichsstirmradpaarung 25 aus, die mit einem auf der Sonnenwelle 7 befestigten Ausgleichsstirmrad 26 und einem auf der anderen Sonnenwelle 8 befestigten Ausgleichsstirmrad 27 zusammenwirkt. Der Drehmomentenausgleich wird im Zusammenwirken der Ausgleichsstirmradpaarung 25 mit einer axialweichen Lagerung über eine koaxial zwischen der Ausgleichsstirmradpaarung 25 und einer abtriebsseitigen und ebenfalls koaxialen Stirmrad 28 angeordneten axialweichen Kupplung 29 realisiert. Die axialweiche Kupplung 29 gewährleistet somit einen lastausgleichenden Zahneingriff innerhalb der Ausgleichsstirnradpaarung 25 mit den Ausgleichsstirnrädern 26 und 27.

30

35

10

15

20

25

Bei einer Untervariante gemäß Figur 7 zu dem vorstehend beschriebenen dritten Ausführungsbeispiel ist zwischen den Ausgleichsstirnrädern 26 und 27 und der Ausgleichsstirnradpaarung 25 eine weitere Stirnradstufe 30 angeordnet. Die Stirnradstufe 30 dient einer weiteren Übersetzung ins Schnelle, um das Gesamtübersetzungsverhältnis des Getriebes insoweit zu vergrößern.

WO 01/50038 PCT/DE00/03966

9

Die Erfindung beschränkt sich in ihrer Ausführung nicht allein auf die vorstehend angegebenen drei bevorzugten Ausführungsbeispiele mit ihren Untervarianten. Vielmehr ist eine Anzahl von Varianten denkbar, welche von der dargestellten Lösung auch bei grundsätzlich anders gearteten Ausführungen Gebrauch macht.

29

30

Kupplung

Stirnradstufe

Bezugszeichenliste

Gehäuse

2	Antriebswelle
3	Abtriebswelle
4	Planetenstufe
5	Planetengetriebe
6	Planetenträger
7	Sonnenwelle
8	Sonnenwelle, hohl
9	Differentialgetriebestufe
10	Stirnradgetriebestufe
11	Zwischenwelle
12	Stimradstufe
13	Stirnräder
14	Stirnräder
15	Zwischenwelle
16	Sonnenrad
17	Hohirad
18	Planetenträger
19	Sonnenrad
20	Planetenträger
21	Hohlrad
22	Sonnenrad
23	Hohlrad
24	Planetenträger
25	Ausgleichsstirnradpaarung
26	Ausgleichsstirnrad
27	Ausgleichsstirnrad
28	Stirnrad

10

15

25

30

35

Ansprüche

- 1. Getriebe, insbesondere für Windkraftanlagen, bestehend aus einer antriebsseitigen Planetenstufe (4) der mindestens eine Getriebestufe nachgeschalten ist, wobei die Planetenstufe (4) aus mindestens zwei parallelgeschaltenen leistungsverzweigenden Planetengetrieben (5a, 5b) besteht, dadurch gekennzeichnet, dass den leistungsverzweigenden Planetengetrieben (5a, 5b) eine Differentialgetriebestufe (9) nachgeschaltet ist, um eine durch die Parallelschaltung auftretende ungleiche Lastaufteilung zwischen den einzelnen Planetengetrieben (5a, 5b) auszugleichen.
- Getriebe nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die Planetenstufe (4) aus genau zwei parallelgeschalteten und hintereinanderliegend angeordneten Planetengetrieben (5a, 5b) besteht.
- Getriebe nach Anspruch 2,
 dadurch gekennzeichnet,
 dass eine Sonnenwelle (7) des ersten Planetengetriebe (5a) mit einer Sonnenwelle
 (8) des zweiten Planetengetriebes (5b) eine koaxiale Hohlwellenanordnung bildet.
 - Getriebe nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die Planetenstufe (4) über einen gemeinsamen Planetenträger (6; 20) mit einer Antriebswelle (2) in Verbindung steht.
 - Getriebe nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die Abtriebswelle (3) über eine Stirnradgetriebestufe (10) achsversetzt zur Antriebswelle (2) angeordnet ist.

- 6. Getriebe nach einem der Ansprüche 2 bis 4, dadurch gekennzeichnet, dass die Differentialgetriebestufe (9) als passives Differential in Form eines Ausgleichsplanetengetriebes ausgebildet ist und eine gleichmäßige Leistungsverzweigung an den beiden angeschlossenen Sonnenwellen (7, 8) der aus gleichdimensionierten Planetengetrieben (5a, 5b) bestehenden symmetrisch aufgebauten Planetenstufe (4) ausführt, wobei die eine Sonnenwelle (7) mit dem Sonnenrad und die andere Sonnenwelle (8) mit dem Hohlrad der Differentialgetriebestufe (9) in Wirkverbindung steht, deren Planetenträger den Abtrieb bildet.
- 7. Getriebe nach Anspruch 6,
 dadurch gekennzeichnet,
 dass zwischen der Antriebswelle (2) und der Abtriebswelle (3) eine stirnradtragende
 Zwischenwelle (11) angeordnet ist.
- 8. Getriebe nach Anspruch 6,
 dadurch gekennzeichnet,

 dass die passive Differentialgetriebestufe (9) koaxial zu den Sonnenwellen (7, 8)
 angeordnet ist.
- Getriebe nach Anspruch 6,
 dadurch gekennzeichnet,
 dass die passive Differentialgetriebestufe (9) über eine zwischengeschaltete
 Stirnradstufe (12) achsversetzt zu den Sonnenwellen (7, 8) angeordnet ist.
- 30 10. Getriebe nach Anspruch 9,
 dadurch gekennzeichnet,
 dass die zwischengeschaltete Stirnradstufe (12) aus zwei koaxial zu den beiden
 Sonnenwellen (7, 8) angeordneten und je mit einer Sonnenwelle (7 bzw. 8)
 verbundenen nebeneinanderliegenden Stirnrädern (13a, 13b) gleichen Durchmessers besteht, die mit korrespondierenden Stirnrädern (14a, 14b) gleichen
 Durchmessers im Eingriff stehen, welche mit der koaxial zu den korrespondierenden Stirnrädern (14a, 14b) angeordneten Differentialgetriebestufe (9)
 entsprechend zusammenwirken.

11. Getriebe nach einem der Ansprüche 2 bis 3, dadurch gekennzeichnet, dass die Differentialgetriebestufe (9) als aktives Differential in Form eines Ausgleichslplanetengetriebes ausgebildet ist und insoweit einerseits eine gleichmäßige Leistungsverzweigung an den beiden angeschlossenen Sonnenwellen (7, 8) der aus gleichdimensionierten Planetengetrieben (5a, b) bestehenden Planetenstufe (4) ausführt und andererseits durch asymmetrische Verschaltung der Planetenstufe (4) an der Gesamtübersetzung des Getriebes beteiligt ist, wobei das Sonnenrad (16) den Abtrieb bildet.

10

5

Getriebe nach Anspruch 11,
 dadurch gekennzeichnet,
 dass der Differentialgetriebestufe (9) mindestens eine Stirnradgetriebestufe (10)
 nachgeschaltet ist.

15

13. Getriebe nach Anspruch 11, dadurch gekennzeichnet, dass die asymmetrische Verschaltung der Planetenstufe (4) mit der Differentialgetriebestufe (9) derart erfolgt, daß bei dem ersten Planetengetriebe (5b) antriebsseitig das Hohlrad (17) bei gehäusefestem Planetenträger (18) und abtriebsseitigem Sonnenrad (19) angeordnet ist und bei dem zweiten Planetengetriebe (5a) antriebsseitig der Planetenträger (20) bei gehäusefestem Hohlrad (21) und ebenfalls abtriebsseitigem Sonnenrad (22) angeordnet ist, wobei das eine Sonnenrad (19) mit dem Hohlrad (23) der Differentialgetriebestufe (9) und das andere Sonnenrad (22) mit dessen Planetenträger (24) in Wirkverbindung steht.

25

20

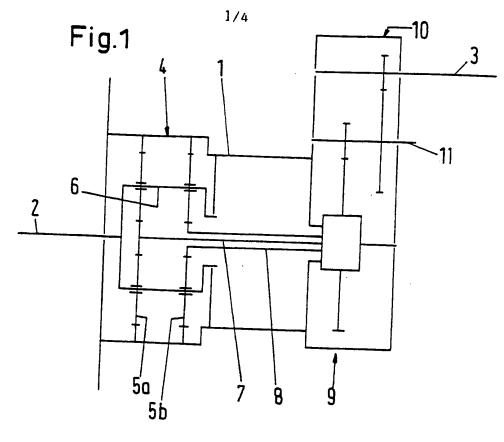
14. Getriebe nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, dass die Differentialgetriebestufe (9) als aktives Differential in Form einer axialweich gelagerten und entgegengesetzt schrägverzahnten Ausgleichsstirnradpaarung (25) ausgebildet ist, die einerseits eine gleichmäßige Leistungsverzweigung an den beiden angeschlossenen Sonnenwellen (7, 8) der aus gleichdimensionierten Planetengetrieben (5a, 5b) bestehenden symmetrisch aufgebauten Planetenstufe (4) ausführt und die andererseits als Getriebestufe an der Gesamtübersetzung des Getriebes beteiligt ist, wobei die eine Sonnenwelle (7) mit dem einen Ausgleichsstirnrad (26) der Ausgleichsstirnradpaarung (25) und die andere Sonnenwelle (8)

mit deren anderem Ausgleichsstirnrad (27) in Wirkverbindung steht.

35

15

- 15. Getriebe nach Anspruch 14, dadurch gekennzeichnet, dass die axialweiche Lagerung der Ausgleichsstirnradpaarung (25) über eine koaxial zwischen der Ausgleichsstirnradpaarung (25) und einem abtriebsseitigen und ebenfalls koaxialen Stirnrad (28) angeordneten axialweichen Kupplung (29) erfolgt.
- 16. Getriebe nach Anspruch 14,
 dadurch gekennzeichnet,
 dass die Ausgleichsstirnradpaarung (25) und die korrespondierenden mit je einer
 Sonnenwelle (7, 8) verbundene Ausgleichsstirnräder (26, 27) in einem Übersetzungsverhältnis ins Schnelle zueinander stehen.
 - 17. Getriebe nach Anspruch 16, dadurch gekennzeichnet, dass zwischen den Ausgleichsstirnrädern (26, 27) und der Ausgleichsstirnradpaarung (25) eine weitere Stirnradstufe (30) mit einer Übersetzung ins Schnelle angeordnet ist.



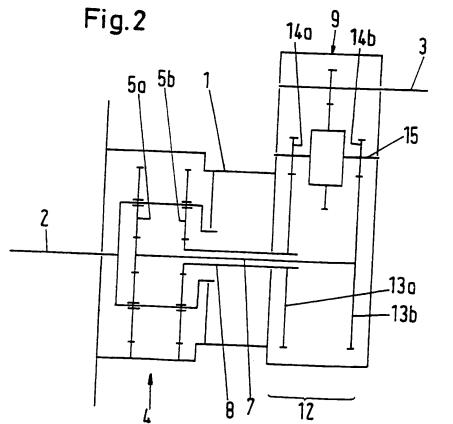
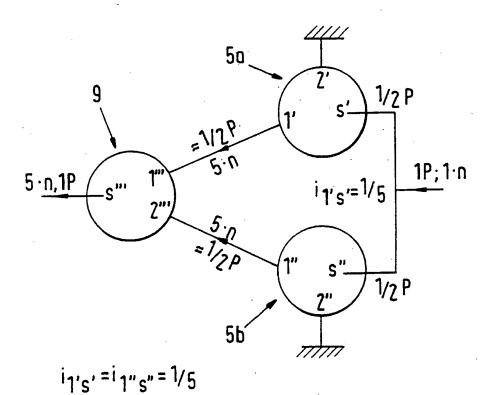


Fig.3



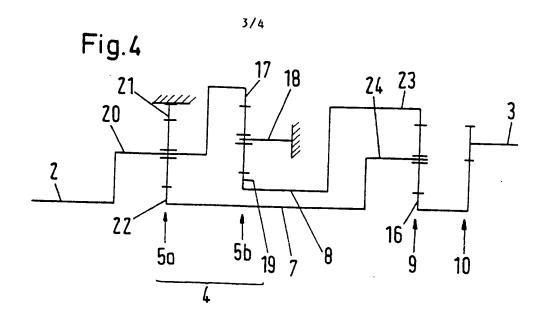
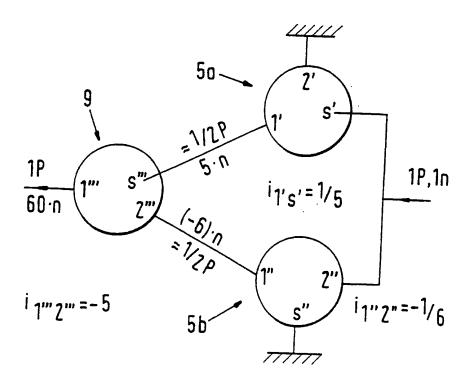
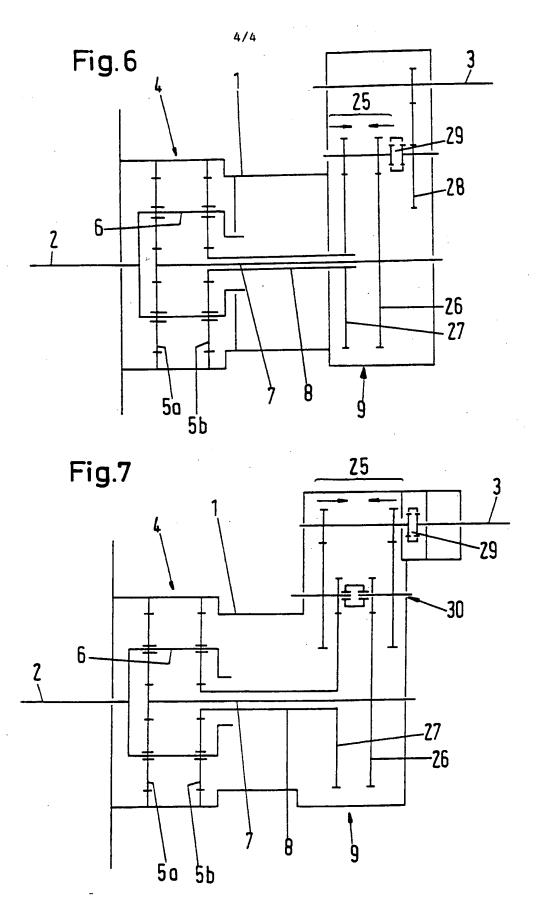


Fig.5



ERSATZBLATT (REGEL 26)



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Intu Lonal Application No PCT/DE 00/03966

			FC1/DE 00/03966
IPC 7	F16H37/10	_	
	o International Palent Classification (IPC) or to both national of	classification and IPC	
	SEARCHED		
IPC 7	ocumentation searched (classification system followed by cla $F16H \qquad F03D$	ssification symbols)	
Documenta	tion searched other than minimum documentation to the exter	nt that such documents are inclu	ded in the fields searched
Electronic d	ata base consulted during the international search (name of	data base and, where practical.	search terms used)
EPO-In			,
C. DOCUM	ENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category °	Citation of document, with indication, where appropriate, of	the relevant passages	Relevant to claim No.
A	WO 96 11338 A (HEHENBERGER GE 18 April 1996 (1996-04-18) cited in the application the whole document	RALD)	1
A	US 4 730 788 A (METCALF JEFFR 15 March 1988 (1988–03–15) the whole document	EY D ET AL)	1
<u></u>	er documents are listed in the continuation of box C.	X Palent tamily m	embers are tisted in annex.
"A" documer consider the filing da "L" documer which is citation "O" documer other m	nt which may throw doubts on priority claim(s) or s cited to establish the publication date of another or other special reason (as specified) nt referring to an oral disclosure, use, exhibition or	cited to understand invention 'X' document of particular cannot be considere involve an inventive 'Y' document of particular cannot be considere document is combin	thed after the international filing date not in conflict with the application but the principle or theory underlying the in relevance: the claimed invention d novel or cannot be considered to step when the document is taken alone in relevance: the claimed invention d to involve an inventive step when the ed with one or more other such doculation being obvious to a person skilled.
Date of the a	ctual completion of the international search		international search report
17	April 2001	25/04/200	
Name and ma	alling address of the ISA European Patent Office, P.B. 5618 Patentlaan 2 NL - 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl, Fax: (+31-70) 340-3016	Authorized officer	ijen, T
m PCT/ISA/21	0 (second sheet) (July 1992).		

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

Int .ional Application No PCT/DE 00/03966

Patent document cited in search report		Publication date	Patent family member(s)		Publication date
WO 9611338	Α .	18-04-1996	AT AU EP AT	403310 B 3597095 A 0792415 A 216694 A	26-01-1998 02-05-1996 03-09-1997 15-05-1997
US 4730788	Α	15-03-1988	NONE		

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Inte ionales Aktenzeichen

A. KLAS	SIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES		PCI/DE 00/03966
ÎPK 7	F16H37/10		
Nach der i	Internationalen Pateniklassifikation (IPK) oder nach der nationaler	. Vlassitissi	
D. HECH	EHCHIERTE GEBIETE		
Recherchie	erter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikations	vmhole)	
IPK 7	F16H F03D	ymbole)	
Recherchie	erte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichunge	O Source dia	
	•		
Während d	er internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbar	k (Name der Datenbank und	
EPO-In	ternal		ovii. voiwertuete Sucribegrine)
C. ALS WE	ESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN		
Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter An	noho da i o	
			den Teile Betr. Anspruch Nr.
A	WO 96 11338 A (HEHENBERGER GERA 18. April 1996 (1996-04-18) in der Anmeldung erwähnt das ganze Dokument	LD)	1
A	US 4 730 788 A (METCALF JEFFREY 15. März 1988 (1988-03-15) das ganze Dokument	D ET AL)	1
Weiten	e Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu men	X Siehe Anhang Pate	nttamilie
aber nich älteres Do Anmelde Veröffentlic scheinen anderen i soll oder ausgeführ Veröffentlic eine Benu Veröffentlic dem bean	chung, die sich auf eine mündliche Offenbarung. Jitzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht Jhung, die vor dam internationaten Anmeldedaturn, aber nach Ispruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist	'T' Spätere Veröffentlichung oder dem Prioritätsdatur Anmeldung nicht kollidie Erfindung zugrundeligen Theorie angegeben ist 'X' Veröffentlichung von bess kann allein aufgrund dieserfinderischer Tätigkeit b 'Y' Veröffentlichung von bess kann nicht als auf erfinde werden, wenn die Veröffentlichungen diese diese Verbindung für eine des verbindungsten verbindungsten verbindung für eine des verbindungsten verbindungst	die nach dem internationalen Anmeldedatum nordfrentlicht worden ist und mit der rit, sondern nur zum Verständnis des der inden Prinzips oder der ihr zugrundeliegenden onderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung ser Veröffentlichung nicht als neu oder auf eruhend betrachtet werden onderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung ritscher Tätigkeit beruhend betrachtet antlichung mit einer oder mehreren anderen r Kategorie in Verbindung gebracht wird und en Fachmann naheliegend ist lied derselben Patentfamilie ist
lum des Abs	chiusses der internationalen Recherche		nationalen Recherchenberichts
	April 2001	25/04/2001	
	anschrift der Internationalen Recherchenbehörde Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL – 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,	Bevollmächtigter Bediens	
	Fax: (+31-70) 340-3016	Van Prooije	en, T

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Formblatt PCT/ISA/210 (Anhang Patenttamiiia) (Julii 1992)

Angaben zu Veröffentllichungen, die zur selben Patentfamilie gehören

Inte Junales Aktenzeichen
PCT/DE 00/03966

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument		Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie		Datum der Veröffentlichung
WO 9611338	Α	18-04-1996	AT AU EP AT	403310 B 3597095 A 0792415 A 216694 A	26-01-1998 02-05-1996 03-09-1997 15-05-1997
US 4730788	Α	15-03-1988	KEIN	E	

This Page Blank (usptc)